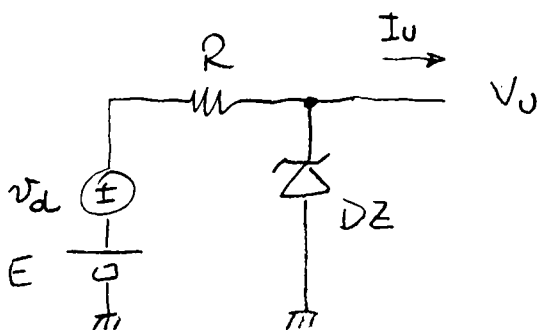


### ESERCIZIO N°1

7 punti

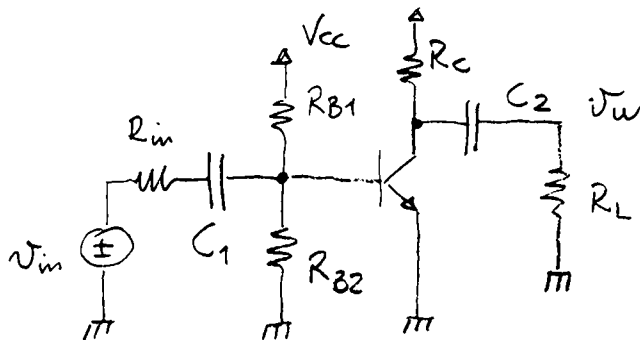
Nel seguente regolatore determinare  $R$  in modo da garantire il corretto funzionamento per tutto il range delle tensioni di ingresso ( $10\text{ V} < E < 12\text{ V}$ ) e delle correnti di uscita ( $I_U < 100\text{ mA}$ ). La resistenza  $R$  deve essere scelta in modo da rendere minima la potenza massima erogata dal generatore. Determinare quindi il valore relativo delle variazioni  $v_u$  in presenza del disturbo a media nulla  $v_d$  e con  $E = 11\text{ V}$  e  $I_U = 50\text{ mA}$ . Per lo Zener si ha  $V_Z = 6\text{ V}$  e  $r_Z = 4\ \Omega @ I_Z = 50\text{ mA}$ ;  $r_{ZK} = 100\ \Omega @ I_{ZK} = 1\text{ mA}$ .



### ESERCIZIO N°2

6 punti

Determinare il punto di riposo del circuito seguente e i parametri del modello per piccoli segnali semplificato del BJT. Per il BJT si sa che  $h_{FE} = h_{fe} = 300$  e  $h_{ie} = 800\ \Omega @ I_C = 10\text{ mA}$ .



$$\begin{aligned}
 V_{CC} &= 12\text{ V} \\
 C_1 &= 10\ \mu\text{F} \\
 C_2 &= 1\ \mu\text{F} \\
 R_C &= R_L = 5\text{ k}\Omega \\
 R_{B1} &= 11 R_{B2} \\
 R_{B2} &= 100\text{ k}\Omega \\
 R_{in} &= 10\text{ k}\Omega
 \end{aligned}$$

### ESERCIZIO N°3

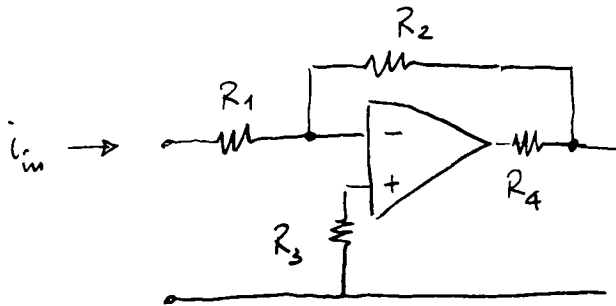
7 punti

Determinare la risposta in frequenza del circuito dell'esercizio 2 e tracciarne i diagrammi asintotici di Bode. ( $h_{ie} = 1\text{K}\Omega$ )

### ESERCIZIO N°4

6 punti

Determinare i parametri  $r_i$  e  $r_f$  del seguente circuito.



OP-AMP ideale

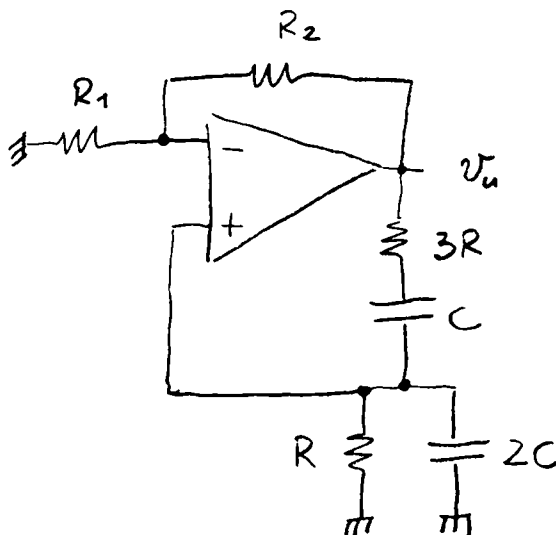
$$R_1 = R_4 = 1\Omega$$

$$R_2 = R_3 = 1\text{K}\Omega$$

### ESERCIZIO N°5

7 punti

Determinare frequenza e ampiezza a regime del seguente oscillatore.



$$R = 1\text{K}\Omega$$

$$C = 1\mu\text{F}$$

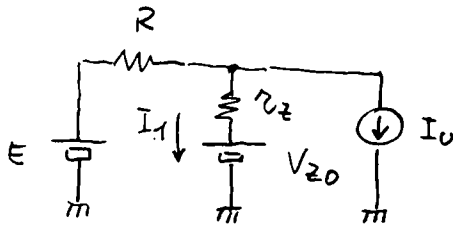
$$\frac{R_2}{R_1} = 9 \left( 1 - \frac{V^2}{V_0^2} \right)$$

$V$ : ampiezza uscita

$$V_0 = 3\text{V}$$

①

Circuito equiv (modello per GRANDI segnali)



con  $r_z = 4 \Omega$

$$V_{Z0} = V_z - r_z I_z = 5,8V$$

questo modello è valido per

$$I_1 > 4 I_{zk} = 4 mA$$

La potenza massima erogata dal generatore si ha con

$$E = E_{MAX} ; I_U = I_{UMAX}$$

e vale

$$P_E = E_{MAX} \cdot \left( \frac{E_{MAX} - V_{Z0}}{R + r_z} + I_U \frac{r_z}{R + r_z} \right)$$

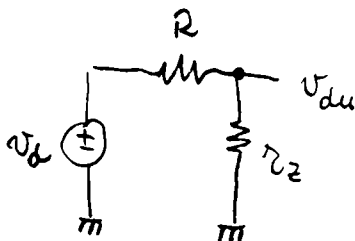
Si vede subito che decresce al crescere di R. Quindi dovrà essere scelto il valore di R maggiore che garantisce il corretto funziona. La situazione peggiore in questo caso si ha con

$$E = E_{min} ; I_U = I_{UMAX} ; I_1 = 4 I_{zk}$$

quindi

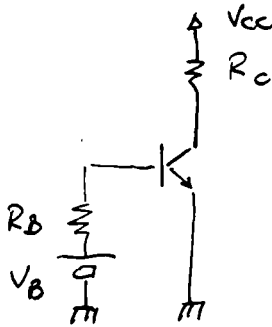
$$R = \frac{E_{min} (V_{Z0} + 4 r_z I_{zk})}{I_{UMAX} + 4 I_{zk}} = 40,23 \Omega$$

Per trovare il disturbo in uscita, si ricorre al modello per piccoli segnali



$$\frac{V_{du}}{V_d} = \frac{r_z}{R + r_z} = 0,0904$$

② circuito statico



$$V_B = \frac{R_{B2}}{R_{B1} + R_{B2}} = 1V$$

$$R_B = R_{B1} \parallel R_{B2} = 91,67 \text{ k}\Omega$$

$$I_B = \frac{V_B - V_{BE(on)}}{R_B} = 3,27 \mu\text{A}; \quad I_C = h_{FE} I_B = 0,982 \text{ mA}$$

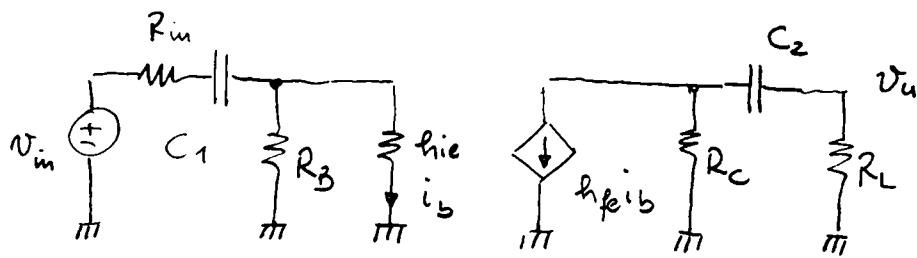
$$V_{CE} = V_{CC} - R_C I_C = 7,091 \text{ V} \quad (\text{ok zone attiva diretta})$$

Per determinare  $r_{bb'}$  uso i valori nel punto di riposo dato dal costruttore  $h_{ie}^* @ I_C^*$

$$r_{bb'} = h_{ie}^* - \frac{V_T}{I_C^*} h_{fe} = 20 \Omega \quad \text{da cui}$$

$$h_{ie} = r_{bb'} + \frac{V_T}{I_C} \cdot h_{fe} = 7,96 \text{ k}\Omega$$

③ Circuito per piccoli segnali



$$R_B = 91,67 \text{ k}\Omega$$

$$h_{ie} = 1 \text{ k}\Omega$$

Il sistema ha 2 zeri nell'origine e due poli  
L'amplificazione a centro banda si ha in questo circuito per  $s \rightarrow \infty$

$$A_{\infty} = -R_C \parallel R_L \cdot h_{fe} \cdot \frac{R_B}{R_B + h_{ie}} \cdot \frac{1}{R_{in} + R_B \parallel h_{ie}} = -67,5 \quad (36,6 \text{ dB})$$

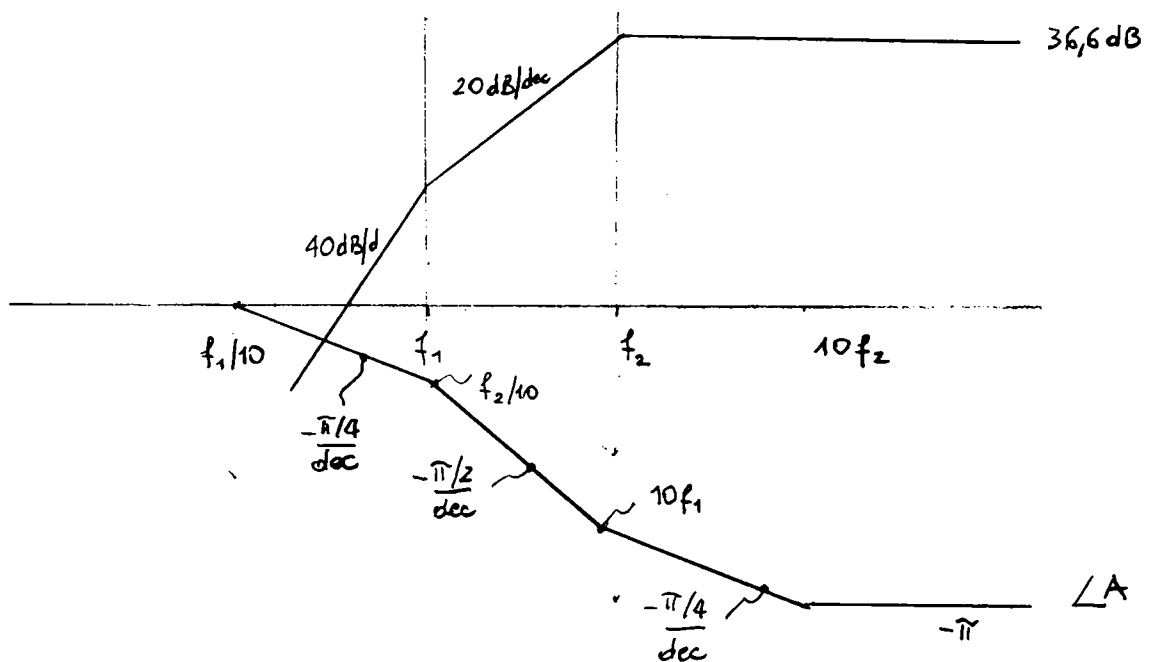
I due poli sono dati da

$$P_1 = \frac{1}{R_1 C_1} = 3,10 \text{ rad/s} \quad (1,45 \text{ Hz})$$

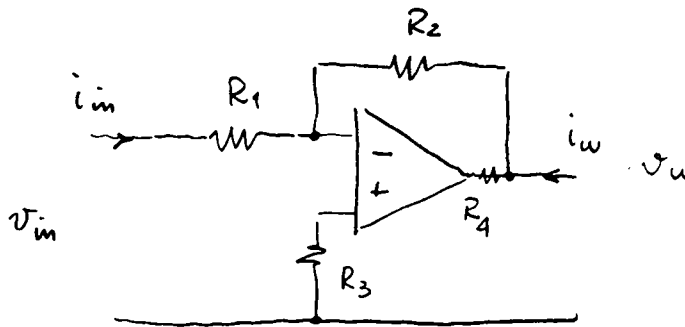
$$R_1 = R_{in} + R_B \parallel h_{ie} = 10,989 \text{ k}\Omega$$

$$P_2 = \frac{1}{R_2 C_2} = 100 \text{ rad/s} \quad (15,92 \text{ Hz})$$

$$R_2 = R_L + R_C = 10 \text{ k}\Omega$$



4



Si tratta di un amplificatore invertente, per il quale valgono le seguenti relazioni (circuituali)

$$v^+ = 0 \quad (\text{non c'è caduta su } R_3)$$

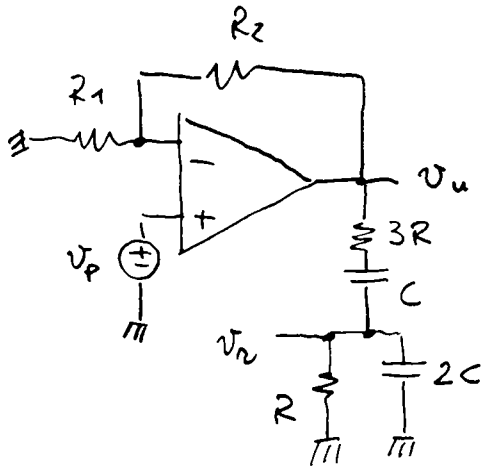
$$v^- = 0 \quad (\text{corto circuito virtuale})$$

$$\begin{cases} v_{in} = R_1 i_{in} & (\text{indipendente da } i_u) \\ v_u = -R_2 i_{in} & (\text{indipendente da } i_u) \end{cases}$$

quindi  $r_i = R_1 \quad (1\Omega)$

$$r_f = R_2 \quad (1\text{k}\Omega)$$

⑤ Oscillatore a ponte di Wien



$$bA = \frac{V_2}{V_p} = \left(1 + \frac{R_2}{R_1}\right) \cdot \frac{\frac{R}{2RCs+1}}{\frac{R}{2RCs+1} + 3R + \frac{1}{Cs}} = \left(1 + \frac{R_2}{R_1}\right) \cdot \frac{RCs}{6RCs + 6(RCs)^2 + 1}$$

$$\angle bA = 0 \quad \text{per} \quad \omega_0 = \frac{1}{\sqrt{6} RC} \quad f_0 = 408,2 \text{ Hz}$$

$$|bA(\omega_0)| = \frac{10}{6} > 1$$

A regime, la condizione sulla fase non varia. Quindi la frequenza di oscillazione sarà  $f_0$ .

L'ampiezza dovrà essere tale da rendere  $|bA(\omega_0)| = 1$   
 Quindi

$$\left(1 + \frac{R_2}{R_1}\right) = 6 ; \quad \frac{R_2}{R_1} = 5 ; \quad \frac{V_u^2}{V_0^2} = \frac{4}{9} ; \quad V_u = 2V$$